

<sup>1)</sup> *Всероссийский заочный финансово-экономический институт  
(Филиал в г. Воронеже), Воронеж*

<sup>2)</sup> *Белорусский национальный технический университет, Минск*

## РАСПРОСТРАНЕНИЕ УДАРНЫХ ВОЛН В НАСЫЩЕННОЙ ЖИДКОСТЬЮ НЕОДНОРОДНОЙ ПОРИСТОЙ СРЕДЕ

Поленов В.С.<sup>1)</sup>, Чигарев А.В.<sup>2)</sup>

*A closed system of constitutive equations for the dynamical and geometric quantities in a fluid-saturated viscoelastic porous medium is constructed within the framework of the three-dimensional theory elasticity. Expressions for of the intensity waves in porous media are obtained for the first time using the mathematical theory of discontinuities.*

Распространение ударных волн в изотропной вязкоупругой однородной и неоднородной средах рассматривалось в [1-3]. Характер затухания волн в таких средах определяется геометрией поверхности разрыва и реологической моделью, описываемой соответствующими ядрами релаксации.

Представляет интерес рассмотрение ударных волн в насыщенной жидкостью неоднородной пористой среде, когда одна из компонент является вязкоупругой. Пористость [4-5] понимается эффективная пористость, учитывающая лишь сообщающиеся между собой поры. Изолированные поры рассматриваются как элементы вязкоупругой части пористого скелета. Предполагается, что размеры пор малы по сравнению с расстоянием, на котором существенно изменяются кинематические и геометрические характеристики движения. Это позволяет считать, что вязкоупругая и жидкая фазы среды являются сплошными и в каждой точке пространства в этом случае будет два вектора смещения – вектор смещения вязкоупругой фазы (скелета пористой среды) и – вектор смещения жидкости. Жидкость будем считать сжимаемой.

Впервые получены дифференциальные уравнения для определения амплитуды продольных и поперечных ударных волн в насыщенной жидкостью неоднородной пористой среде с использованием математической теории разрывов [6].

1. Взаимопроникающее движение вязкоупругой и жидкой компонент рассматривается как движение жидкости в деформируемой пористой среде.

Реологические соотношения в такой пористой среде запишем в виде

$$T_{ij} = \Lambda^* e_{kk}^{(1)} \delta_{ij} + 2M^* e_{ij}^{(1)} + A_1 e_{kk}^{(2)} \delta_{ij}, \quad N = A_1 e_{kk}^{(1)} + A_2 e_{kk}^{(2)} \quad (1.1)$$

Здесь  $\Lambda^*$ ,  $M^*$  – линейные интегральные операторы, ядра релаксации которые зависят непрерывным образом от пространственных координат,

$$\Lambda^* = \lambda(1 + \tilde{\Lambda}), \quad \tilde{\Lambda} e^{(1)} = \int_0^\infty \Lambda(t, x_i) e^{(1)}(t - t_1) dt_1 \quad (1.2)$$

$$M^* = \mu(1 + \tilde{M}), \quad \tilde{M} e^{(1)} = \int_0^\infty M(t, x_i) e^{(1)}(t - t_1) dt_1$$

а  $\lambda = \lambda(x_i)$ ,  $\mu = \mu(x_i)$ ,  $A_1(x_i) = (1 - m)R_0$ ,  $A_2(x_i) = mR_0$  – непрерывные функции координат,  $m = m(x_i)$  – пористость,  $R_0 = R_0(x_i)$  – модуль сжимаемости жидкости,  $T_{ij}$  – компоненты тензора напряжений пористой среды,  $N$  – сила, действующая на жидкость, отнесенная к единице площади поперечного сечения пористой среды,  $e_{ij}^{(1)}$ ,  $e_{kk}^{(2)}$  – соответственно компоненты тензоров деформаций фаз,  $\delta$  – символ Кронекера. Индекс 1 сверху перед буквой относится к вязкоупругой фазе, 2 – к жидкости.

Соотношения (1.1), (1.2) вместе с уравнениями движения

$$\rho_{11}\dot{V}_i^{(1)} + \rho_{12}\dot{V}_i^{(2)} = T_{ij,j}, \quad \rho_{12}\dot{V}_i^{(1)} + \rho_{22}\dot{V}_i^{(2)} = N_j \quad (1.3)$$

$$\rho_{11} = \rho_1 - \rho_{12}, \quad \rho_{22} = \rho_2 - \rho_{12}$$

и формулами Коши

$$2e_{ij}^{(1)} = u_{i,j}^{(1)} + u_{j,i}^{(1)}, \quad e_{kk}^{(2)} = u_{k,k}^{(2)} \quad (1.4)$$

представляют замкнутую систему для описания динамического поведения насыщенной жидкостью неоднородной пористой среды.

В формулах (1.3), (1.4)  $\rho_{11} = \rho_{11}(x_i)$  – эффективная плотность вязкоупругой фазы,  $\rho_{22} = \rho_{22}(x_i)$  – эффективная плотность жидкости,  $\rho_{12} = \rho_{12}(x_i)$  – коэффициент динамической связи вязкоупругой фазы и жидкости,  $\rho_1(x_i)$ ,  $\rho_2(x_i)$  – плотность вязкоупругой фазы и жидкости соответственно.

По повторяющимся латинским индексам предполагается суммирование от единицы до трех, по греческим – от единицы до двух.

2. Ударная волна в насыщенной жидкостью неоднородной пористой среде определяется изолированной поверхностью  $\sum(t)$ , на которой перемещения  $u_i^{(\alpha)}$  ( $\alpha = 1, 2$ ) непрерывны по времени и координатам, а напряжения  $T_{ij}$ , сила  $N$ , и скорости перемещений фаз  $V_i^{(\alpha)}$  ( $\alpha = 1, 2$ ) претерпевают разрыв. Параметры пористой среды и их градиенты непрерывны.

На волновой поверхности  $\sum(t)$  пористой среды при учете фаз должны выполняться динамические соотношения

$$[T_{ij}]v_j = -\rho_{11}c[V_i^{(1)}] - \rho_{12}c[V_i^{(2)}], \quad [N]v_i = -\rho_{12}c[V_i^{(1)}] - \rho_{22}c[V_i^{(2)}] \quad (2.1)$$

где  $c(x_i, t)$  – нормальная скорость распространения поверхности,  $v_i$  – компоненты единичной нормали к поверхности, направленной в невозмущенную область, зависящие от пространственных координат.

Знак  $[ ]$  означает разность значений некоторой величины на различных сторонах от поверхности разрыва.

Из реологических соотношений (1.1) и (1.2), записанных в разрывах, динамических (2.1) и кинематических условий совместности первого порядка для фаз [6], получим систему уравнений

$$\left\{ (\rho_{11}c^2 - \mu)\delta_{ij} - (\lambda + \mu)v_i v_j \right\} [V_j^{(1)}] + (\rho_{12}c^2\delta_{ij} - A_1 v_i v_j) [V_j^{(2)}] = 0 \\ (\rho_{12}c^2\delta_{ij} - A_1 v_i v_j) [V_j^{(1)}] + (\rho_{22}c^2\delta_{ij} - A_2 v_i v_j) [V_j^{(2)}] = 0 \quad (2.2)$$

Полагая, что  $[V_j^{(1)}]v_j = S_j^{(1)}v_j = S_1 \neq 0$ ,  $[V_j^{(2)}]v_j = S_j^{(2)}v_j = S_2 \neq 0$  на поверхности  $\sum(t)$ , умножим (2.2) на  $v_i$  и просуммируем по повторяющемуся индексу  $i$ , получим однородную систему уравнений относительно  $S_1$  и  $S_2$ . Чтобы полученная система имела не нулевое решение, ее определитель должен быть равен нулю. Это условие приводит к уравнению для определения скорости распространения продольной волны ( $c = c_p$ )

$$kc_p^4 - k_1 c_p^2 + k_2 = 0, \quad k = \rho_{11}\rho_{22} - \rho_{12}^2, \quad (2.3)$$

$$k_1 = \rho_{11}A_2 + \rho_{22}A_1 - 2\rho_{12}A_1, \quad k_2 = \Lambda_1 A_2 - A_1^2, \quad \Lambda_1 = \lambda + 2\mu$$

С другой стороны, если  $[V_j^{(1)}]v_j = 0$  и  $[V_j^{(2)}]v_j = 0$  на поверхности  $\sum(t)$ , то из (2.2) следует, что скорость распространения поперечной волны ( $c = c_s$ ) определяется формулой

$$c = \sqrt{\frac{\mu \rho_{22}}{k}}. \quad (2.4)$$

Таким образом, показано, что в насыщенной жидкостью неоднородной вязкоупругой пористой среде существует три типа ударных волн: два типа продольных и одна поперечная, для которых  $[V_i^{(\alpha)}]v_i = S_\alpha \neq 0$ ,  $[V_i^{(\alpha)}]v_i = 0$  соответственно, а скорости этих волн определяются по формулам (2.3) и (2.4).

Если связь между вязкоупругой фазой и жидкостью слабая ( $\rho_{12} = 0$ ,  $A_1 = 0$ ), то из (2.3) и (2.4)

$$c_{\rho_1} = \sqrt{\frac{\Lambda_1}{\rho_{11}}} = \sqrt{\frac{\lambda + 2\mu}{\rho_1}}, \quad c_{\rho_2} = \sqrt{\frac{A_2}{\rho_2}}, \quad c_t = \sqrt{\frac{\mu}{\rho_{11}}} = \sqrt{\frac{\mu}{\rho_1}}. \quad (2.5)$$

Из (2.5) следует, что скорости распространения волн в вязкоупругой пористой среде равны скоростям волн, распространяющихся отдельно в сплошной вязкоупругой среде и жидкости.

3. Определим изменение амплитуды волн. Для этого продифференцируем (1.1) по  $t$  и возьмем их разность на разных сторонах поверхности разрыва, получим

$$\begin{aligned} \dot{T}_{ij} &= \lambda[V_{k,k}^{(1)}]\delta_{ij} + \mu([V_{i,j}^{(1)}] + [V_{j,i}^{(1)}]) - \lambda\Lambda(0, x_i)[u_{k,k}^{(1)}]\delta_{ij} - \\ &\quad - \mu M(0, x_i)([u_{i,j}^{(1)}] + [u_{j,i}^{(1)}]) + A_1[V_{k,k}^{(2)}]\delta_{ij}, \\ [\dot{N}] &= A_1[V_{k,k}^{(1)}] + A_2[V_{k,k}^{(2)}] \end{aligned} \quad (3.1)$$

Учитывая условия совместности первого порядка [6] и уравнения движения (1.3), записанных в разрывах, (3.1) примет следующий вид

$$\begin{aligned} \frac{\delta[T_{ij}]}{\delta t} - M_{ij}c &= \lambda(L_k^{(1)}v_k + g^{\alpha\beta}[V_k^{(1)}]_{,\alpha}\delta_{ij} + \mu\{L_i^{(1)}v_j + L_j^{(1)}v_i\} + \\ &+ \mu g^{\alpha\beta}([V_i^{(1)}]_{,\alpha}x_\beta^j + [V_j^{(1)}]_{,\alpha}x_\beta^i) + \{ \lambda\Lambda(0, x_i)[V_k^{(1)}]v_k\delta_{ij} + \mu M(0, x_i)([V_i^{(1)}]v_j + \\ &\quad + [V_j^{(1)}]v_i) \}c^{-1} + A_1(L_k^{(2)}v_k + g^{\alpha\beta}[V_k^{(2)}]_{,\alpha}x_\beta^k)\delta_{ij} \\ \frac{\delta[N]}{\delta t} - \chi c &= A_1(L_k^{(1)}v_k + g^{\alpha\beta}[V_k^{(1)}]_{,\alpha}x_\beta^k) + A_2(L_k^{(2)}v_k + g^{\alpha\beta}[V_k^{(2)}]_{,\alpha}x_\beta^k) \\ -\rho_{11}cL_i^{(1)} + \rho_{11}\frac{\delta[V_i^{(1)}]}{\delta t} - \rho_{12}cL_i^{(2)} + \rho_{12}\frac{\delta[V_i^{(2)}]}{\delta t} &= M_{ij}v_i + g^{\alpha\beta}[N]_{,\alpha}x_\beta^j \\ -\rho_{12}cL_i^{(1)} + \rho_{12}\frac{\delta[V_i^{(1)}]}{\delta t} - \rho_{22}cL_i^{(2)} + \rho_{22}\frac{\delta[V_i^{(2)}]}{\delta t} &= \chi v_i + g^{\alpha\beta}[N]_{,\alpha}x_\beta^i \end{aligned} \quad (3.2)$$

Величины  $M_{ij}$ ,  $L_i^{(\alpha)}$  ( $\alpha = 1, 2$ ), и  $\chi$  определены на поверхности  $\Sigma(t)$  и характеризуют скачки первых производных напряжений, силы, действующую на жидкость и скоростей перемещений фаз соответственно,  $g^{\alpha\beta}$  – коэффициенты первой фундаментальной квадратичной формы поверхности,  $x_\beta^i$  – производные декартовых координат  $x_i$  по криволинейным координатам  $y_\beta$ ,  $\delta/\delta t - \delta$  – производная по времени [6].

Стандартным методом исключим из (3.2) величины  $M_{ij}$  и  $\chi$ . В результате получим

$$\begin{aligned} \rho_{11}c\frac{\delta[V_i^{(1)}]}{\delta t} + \rho_{12}c\frac{\delta[V_i^{(2)}]}{\delta t} - \rho_{11}c^2L_i^{(1)} + \lambda(L_k^{(1)}v_kv_i + g^{\alpha\beta}[V_k^{(1)}]_{,\alpha}x_\beta^k v_i) + \\ + \mu\{L_i^{(1)} + L_k^{(1)}v_kv_i + g^{\alpha\beta}[V_k^{(1)}]_{,\alpha}x_\beta^k v_k\} + \lambda\Lambda(0, x_i)c^{-1}[V_k^{(1)}]v_kv_i + \end{aligned} \quad (3.3)$$

$$+ \mu M(0, x_i) c^{-1} ([V_i^{(1)}] + [V_k^{(1)}] v_k v_i) + A_1 (L_k^{(2)} v_k v_i + g^{\alpha\beta} [V_k^{(2)}]_{,\alpha} x_\beta^k v_i) - \\ - g^{\alpha\beta} [T_{ik}]_{,\alpha} c x_\beta^k - \frac{\delta [T_{ik}]}{\delta t} v_k = 0.$$

$$A_1 (L_k^{(1)} v_k v_i + g^{\alpha\beta} [V_k^{(1)}]_{,\alpha} x_\beta^k v_i) + A_2 (L_k^{(2)} v_k v_i + g^{\alpha\beta} [V_k^{(2)}]_{,\alpha} x_\beta^k v_i) - \\ - \rho_{12} c^2 L_i^{(1)} + \rho_{12} c \frac{\delta [V_i^{(1)}]}{\delta t} - \rho_{22} c^2 L_i^{(2)} + \rho_{22} c \frac{\delta [V_i^{(2)}]}{\delta t} - g^{\alpha\beta} [N]_{,\alpha} c x_\beta^i - \frac{\delta [N]}{\delta t} v_i = 0. \quad (3.4)$$

Из соотношений реологических (1.1), записанных в разрывах, динамических (2.1) и кинематических условий совместности первого порядка найдем  $[T_{ik}]_{,\alpha}$ ,  $[N]_{,\alpha}$ ,  $\frac{\delta [T_{ik}]}{\delta t} v_k$ ,  $\frac{\delta [N]}{\delta t} v_i$  и подставим в (3.3) (3.4). После преобразований получим систему уравнений, определяющую изменение компонент вектора амплитуды волны ( $[V_i^{(\alpha)}] = S_i^{(\alpha)}$ ,  $\alpha = 1, 2$ )

$$\{(\lambda + \mu) v_k v_i + (\mu - \rho_{11} c^2) \delta_{ik}\} L_k^{(1)} + (A_1 v_k v_i - \rho_{12} c^2 \delta_{ik}) L_k^{(2)} + 2\rho_{11} c \frac{\delta S_i^{(1)}}{\delta t} + \\ + 2\rho_{12} c \frac{\delta S_i^{(2)}}{\delta t} + \rho_{11} \frac{\delta c}{\delta t} S_i^{(1)} + \rho_{12} \frac{\delta c}{\delta t} S_i^{(2)} + \frac{1}{c} \{(\lambda \Lambda(0, x_i) + \mu M(0, x_i)) v_k v_i + \\ + \mu M(0, x_i) \delta_{ik}\} S_k^{(1)} + (\lambda + \mu) g^{\alpha\beta} S_{k,\alpha}^{(1)} x_\beta^i v_k + (\lambda + \mu) g^{\alpha\beta} S_{k,\alpha}^{(1)} x_\beta^k v_i - 2\mu \Omega S_i^{(1)} + \\ + \lambda_{,\alpha} g^{\alpha\beta} x_\beta^i S_\beta^{(1)} v_k + \lambda g^{\alpha\beta} x_\beta^i S_k^{(1)} v_{k,\alpha} + g^{\alpha\beta} x_\beta^k (\mu S_k^{(1)} v_{i,\alpha} + \mu_{,\alpha} S_k^{(1)} v_i) + \\ + A_1 g^{\alpha\beta} S_{k,\alpha}^{(2)} x_\beta^k v_i + g^{\alpha\beta} x_\beta^i (A_{1,\alpha} S_k^{(2)} + A_1 S_{k,\alpha}^{(2)} v_k + A_1 S_k^{(2)} v_{k,\alpha}) = 0. \quad (3.5)$$

$$(A_1 v_k v_i - \rho_{12} c^2 \delta_{ik}) L_k^{(1)} + 2\rho_{12} c \frac{\delta S_i^{(1)}}{\delta t} + \rho_{12} \frac{\delta c}{\delta t} S_i^{(1)} + A_1 g^{\alpha\beta} S_{k,\alpha} x_\beta^k v_i + \\ + (A_2 v_k v_i - \rho_{22} c^2 \delta_{ik}) L_k^{(2)} + 2\rho_{22} c \frac{\delta S_i^{(2)}}{\delta t} + \rho_{22} \frac{\delta c}{\delta t} S_i^{(2)} - g^{\alpha\beta} x_\beta^i \{ \rho_{12} c c_{,\alpha} S_k^{(1)} v_k + \\ + \rho_{22} c c_{,\alpha} S_k^{(2)} v_k - (A_1 S_k^{(1)} v_k)_{,\alpha} - (A_2 S_k^{(2)} v_k)_{,\alpha} \} = 0, \quad (3.6)$$

где  $\Omega$  – средняя кривизна волновой поверхности.

Из соотношений (3.5) и (3.6) получим дифференциальные уравнения для определения изменения амплитуды продольных и поперечных волн ( $[V_i^{(\alpha)}] v_i = S_i^{(\alpha)} v_i \neq 0$ ,

$$S_p^{(\alpha)} = \sqrt{S_i^{(\alpha)} S_i^{(\alpha)}}, \quad [V_i^{(\alpha)}] v_i = 0, \quad \alpha = 1, 2).$$

Для продольных волн умножим (3.5) и (3.6) на  $v_i$  и просуммируем по повторяющимся индексам. В результате получим

$$(\Lambda_1 - \rho_{11} c_i^2) L_i^{(1)} v_i + (A_1 - \rho_{12} c_i^2) L_i^{(2)} v_i + \rho_{11} \frac{\delta c}{\delta t} S_p^{(1)} + 2\rho_{11} c_p \frac{\delta S_p^{(1)}}{\delta t} - \\ - 2\Lambda_1 \Omega_p S_p^{(1)} + \frac{1}{c_p} (\lambda \Lambda(0, x_i) + 2\mu M(0, x_i)) S_p^{(1)} + \rho_{12} \frac{\delta c}{\delta t} S_p^{(2)} + \\ + 2\rho_{12} c_p \frac{\delta S_p^{(2)}}{\delta t} - 2A_1 \Omega_p S_p^{(2)} = 0, \quad \Lambda_1 = \lambda + 2\mu. \quad (3.7)$$

$$(A_1 - \rho_{12} c_p^2) L_i^{(1)} v_i + (A_2 - \rho_{22} c_p^2) L_i^{(2)} v_i + 2c_p (\rho_{12} \frac{\delta S_p^{(1)}}{\delta t} + \rho_{22} \frac{\delta S_p^{(2)}}{\delta t}) + \\ + \frac{\delta c_p}{\delta t} (\rho_{12} S_p^{(1)} + \rho_{22} S_p^{(2)}) - 2\Omega_p (A_1 S_p^{(1)} + A_2 S_p^{(2)}) = 0. \quad (3.8)$$

Исключим из (3.7) и (3.8) величину  $L_i^{(2)}$ . Для этого умножим (3.7) на  $A_2 - \rho_{22}c^2$ , а (3.8) на  $A_1 - \rho_{12}c^2$  и вычтем, получим следующее уравнение первой фазы пористой среды

$$\frac{\delta S_p^{(1)}}{\delta t} = \left\{ \Omega_p c_p - \frac{\beta_2}{2c_p} \cdot \frac{\delta c_p}{\delta y} - \frac{A_1 - \rho_{12}c_p^2}{2c_p^2 a_1} (\lambda \Lambda(0, x_i) + 2\mu M(0, x_i)) \right\} S_p^{(1)}$$

$$a_1 = (\rho_{11}\rho_{12}A_2 + \rho_{12}\rho_{22}\Lambda_1 - 2\rho_{11}\rho_{22}A_1)c_p^2 - 2\rho_{12}A_2\Lambda_1 + \rho_{22}A_1\Lambda_1 + \rho_{11}A_1A_2 \quad (3.9)$$

$$\beta_1 = (\rho_{11}A_1 - \rho_{12}\Lambda_1)(\rho_{12}A_2 - \rho_{22}A_1), \quad \beta_2 = \frac{A_1 a_1 + (4\beta_1 - \rho_{12}a_1)c_p^2}{a_1(A_1 - \rho_{12}c_p^2)}.$$

При получении уравнения (3.9) использовалось первое уравнение (2.2) и формула (2.3).

Для поперечной волны из (3.5) и (3.6) с учетом второго уравнения (2.2) и формулы (2.4) аналогично получим

$$\frac{\delta S_t^{(1)}}{\delta t} = \left( \Omega_t c_t - \frac{1}{2c_t} \cdot \frac{\delta c_t}{\delta t} - \frac{M(0, x_i)}{2} \right) S_t^{(1)}. \quad (3.10)$$

Переходя в (3.9) и (3.10) к переменной  $\sigma \geq 0$ , обозначающей расстояние вдоль нормалей к поверхности  $\sum(t_0)$ , получим уравнения для изменения амплитуды продольных и поперечной волн в процессе их распространения в первой фазе

$$\frac{dS_l^{(1)}}{d\sigma} = \left\{ \Omega_l - \chi_l \frac{d \ln c_l}{2d\sigma} - \chi_2 \right\} S_l^{(1)}, \quad l = p, t, \quad (3.11)$$

где  $\chi_1 = \beta_2$  – для продольных волн;  $\chi_1 = 1$  – для поперечной волны,

$$\chi_2 = \frac{A_1 - \rho_{12}c_l^2}{c_l^2 a_1} (\lambda \Lambda(0, \sigma) + 2\mu M(0, \sigma)) \text{ – для продольных волн; } \chi_2 = M(0, \sigma) \text{ – для}$$

поперечной волны.

Изменение амплитуды волн во второй фазе получим из (2.2)

$$S_l^{(2)} = \Gamma_\alpha S_l^{(1)} \quad (\alpha = 1, 2; l = p, t), \quad \Gamma_1 = \frac{\rho_{11}c_p^2 - \Lambda_1}{A_1 - \rho_{12}c_p^2}, \quad \Gamma_2 = -\frac{\rho_{12}}{\rho_{22}} \quad (3.12)$$

Тогда изменение амплитуды волн в процессе их распространения в пористой среде запишется в виде

$$S_l = S_l^{(1)} + S_l^{(2)} = (1 + \Gamma_\alpha) S_l^{(1)}. \quad (3.13)$$

Уравнения (3.11) содержат среднюю кривизну  $\Omega_l$ , которая является функцией от  $\sigma$ .

Средняя кривизна  $\Omega_l(\sigma)$  связана с первой  $g^{\alpha\beta}$  и второй  $b^{\alpha\beta}$  квадратичными формами и гауссовой кривизной  $K_l(\sigma)$  волновой поверхности уравнениями [7,8], где приведен ее метод нахождения.

Уровень амплитуды  $S_l^{(1)}$  ( $l = p, t$ ), удовлетворяющий уравнению (3.11) находится методом последовательных приближений при начальных условиях:  $S^{(0)}(0) = S_0^{(0)}$ ,  $S^{(i)}(0) = 0$  ( $i = 1, 2, \dots$ ) – приближения. Нулевому приближению соответствует однородная среда. В первом приближении учитывается скорость изменения неоднородности вязкоупругой пористой среды вдоль луча, а во втором – поперек луча.

Более подробное решение уравнений вида (3.11) методом последовательных приближений рассмотрено в [7,8].

4. Пример. Рассмотрим насыщенную жидкостью неоднородную вязкоупругую пористую среду, характеризующуюся параметрами  $\lambda(x), \mu(x), \rho_{11}(x), \rho_{12}(x), \rho_{22}(x), m(x), R_0(x)$  и ядрами релаксации  $\Lambda(0, x), M(0, x)$ .

В момент времени  $t = 0$  в плоскости  $x_0$  вдоль оси  $x$  распространяется фронт волны со скоростью  $c_p$  которая определяется из (2.3) при  $x_i = x$ .

Так как по условию задачи волновые поверхности  $\Sigma(t)$  образуют семейство параллельных плоскостей, то средняя кривизна  $\Omega_p = 0$  во все моменты времени. Тогда из (3.11) при  $l = p$  получим зависимость уровня амплитуды волны от скорости, физико-механических характеристик и ядер релаксации вязкоупругой пористой среды для первой фазы

$$S_p^{(1)} = S_{0p}^{(1)} \exp \left( - \int_0^x \beta_2(x) \frac{d \ln \sqrt{c(x)}}{dx} + \frac{(1 - m(x))R_0(x) - \rho_{12}(x)c^2(x)}{2a_1(x)c^3(x)} \cdot (\lambda(x)\Lambda(0, x) + 2\mu(x)M(0, x)) dx \right). \quad (4.1)$$

где  $S_{0p}^{(1)}$  — значение функции  $S_p^{(1)}(x)$  при  $x = 0$ ,  $\beta_2(x)$ , и  $a_1(x)$  находятся из (3.9).

По формуле (3.13) получим выражение, определяющее уровень амплитуды волны в неоднородной вязкоупругой пористой среде

$$S_p = S_{0p} (1 + \Gamma_1(x)) S_p^{(1)}(x), \quad \Gamma_1(x) = \frac{\rho_{11}(x)c^2(x) - (\lambda(x) + 2\mu(x))}{(1 - m(x))R_0(x) - \rho_{12}(x)c^2(x)}. \quad (4.2)$$

Задавая в (4.2) конкретный вид физико-механическим характеристикам среды и ядрам релаксации, получим выражение для определения изменения уровня амплитуды волны в насыщенной жидкостью неоднородной вязкоупругой пористой среде.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Россихин, Ю.А. Распространение ударных волн в линейных наследственных средах. Сб. Некоторые вопросы физики твердого тела / Ю.А. Россихин, С.И. Мешков // Изв. Воронеж. гос. пед. ин-та. — 1969. — Вып. 1. — С. 49–53.
2. Блитштейн, Ю.М. Распространение волн в линейной вязкоупругой неоднородной среде / Ю.М. Блитштейн, С.И. Мешков, А.В. Чигарев // Изв. АН СССР, МТТ. — 1972. — № 3. — С. 40–47.
3. Поленов, В.С. Распространение волн в неоднородной вязкоупругой среде с начальными напряжениями / В.С. Поленов, А.В. Чигарев // ПММ. — 1994. — Т. 58, вып. 3. — С. 181–185.
4. Biot, M.A. Theory of elasticity and consolidation for a porous anisotropic solid / M.A. Biot // J. of Applied Phisic. — 1955. — Vol. 26. — № 2. — P. 182–185.
5. Biot, M.A. Theory propagation of elastic waves in a fluid-saturated porous solid I. Low-Frequency Range / M.A. Biot // J. Acoust. Soc. America. — 1956. — Vol. 28. — № 2. — P. 168–178.
6. Thomas, T.Y. Plastic Flow and the Fracture in Solids. — N. y.; L.: Acad. Press, 1961 = Томас, Т. Пластическое течение и разрушение в твердых телах. — М.: Мир, 1964. — 308 с.
7. Поленов, В.С. Распространение волн в насыщенной жидкостью неоднородной пористой среде / В.С. Полспов, А.В. Чигарев // ПММ. 2010. Т. 74, вып. 2. С. 276–284.
8. Чигарев, А.В. К геометрии волновых фронтов в неоднородных средах / А.В. Чигарев // Акуст. ж. — 1980. — Т. 26, вып. 6. — С. 905–912.